IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

In re Patent Application of:

Daiji NAGAOKA et al.

Application No.: Not Yet Assigned

Group Art Unit: Unknown

Filed: February 4, 2004

Examiner: Unknown

For: EXHAUST GAS PURIFYING SYSTEM FOR INTERNAL COMBUSTION ENGINE

SUBMISSION OF CERTIFIED COPY OF PRIOR FOREIGN APPLICATION IN ACCORDANCE WITH THE REQUIREMENTS OF 37 C.F.R. § 1.55

Commissioner for Patents PO Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

In accordance with the provisions of 37 C.F.R. § 1.55, the applicant(s) submit(s) herewith a certified copy of the following foreign application:

Japanese Patent Application No(s). 2003-031184

Filed: February 7, 2003

It is respectfully requested that the applicant(s) be given the benefit of the foreign filing date(s) as evidenced by the certified papers attached hereto, in accordance with the requirements of 35 U.S.C. § 119.

Respectfully submitted,

STAAS & HALSEY LLP

Date: Feb 4 2004

By:

Mark J. Henry

Registration No. 36,162

1201 New York Ave, N.W., Suite 700

Washington, D.C. 20005 Telephone: (202) 434-1500 Facsimile: (202) 434-1501



日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

2003年 2月 7日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-031184

[ST. 10/C]:

[JP2003-031184]

出 願 人
Applicant(s):

いすゞ自動車株式会社

J.N.

2004年 1月13日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井康





【書類名】 特許願

【整理番号】 PI03020701

【提出日】 平成15年 2月 7日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 F01N 3/08

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市土棚8番地 いすぐ自動車株式会社藤沢

工場内

【氏名】 長岡 大治

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市土棚8番地 いすゞ自動車株式会社藤沢

工場内

【氏名】 我部 正志

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市土棚8番地 いすゞ自動車株式会社藤沢

工場内

【氏名】 坂本 隆行

【特許出願人】

【識別番号】 000000170

【氏名又は名称】 いすゞ自動車株式会社

【代理人】

【識別番号】 100066865

【弁理士】

【氏名又は名称】 小川 信一

【選任した代理人】

【識別番号】 100066854

【弁理士】

【氏名又は名称】 野口 賢照



【選任した代理人】

【識別番号】 100068685

【弁理士】

【氏名又は名称】 斎下 和彦

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 002912

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要



【書類名】 明細書

【発明の名称】 内燃機関の排気ガス浄化システム

【特許請求の範囲】

【請求項1】 内燃機関の排気通路にNOx吸蔵還元型触媒からなる第1排気ガス浄化装置を備えると共に、該第1排気ガス浄化装置の上流と下流に酸素濃度センサをそれぞれ備えて構成され、該第1排気ガス浄化装置の触媒機能の回復のためのリッチ制御時に、前記両酸素濃度センサで検出した酸素濃度の差が所定の判定値以下になった時に該リッチ制御を終了する制御を行う排気ガス浄化システムにおいて、前記第1排気ガス浄化装置の下流に、HC及びCOを浄化する第2排気ガス浄化装置を配設したことを特徴とする内燃機関の排気ガス浄化システム。

【請求項2】 前記第2排気ガス浄化装置を、NOx吸蔵還元型触媒、NOx吸蔵還元型触媒を担持したDPF、三元触媒、酸素吸蔵機能付き酸化触媒のいずれか一つ、又はこれらの内の幾つかの組合せで形成したことを特徴とする請求項1記載の内燃機関の排気ガス浄化システム。

【発明の詳細な説明】

 $[0\ 0\ 0\ 1]$

【発明の属する技術分野】

本発明は、内燃機関の排気ガス中のNOx(窒素酸化物)を還元して浄化するNOx吸蔵還元型触媒を備えた内燃機関の排気ガス浄化システムに関し、より詳細には、NOx吸蔵還元型触媒の触媒機能を回復をするためのリッチ制御の時に、大気中へのHC, COの排出を防止する技術に関する。

[0002]

【従来の技術】

ディーゼルエンジンや一部のガソリンエンジン等の内燃機関や様々な燃焼装置の排気ガス中からNOxを還元除去するためのNOx触媒について種々の研究や提案がなされている。

[0003]

その一つに、図4に示すような、NOx吸蔵還元型触媒31Xを内燃機関10



の排気通路20に配置した排気ガス浄化システム1Xがある。この排気ガス浄化システム1Xでは、流入する排気ガスの空燃比がリーンである時にNOxをNOx吸蔵還元型触媒31Xに吸収させる。そして、NOx吸蔵能力が飽和に近くなると、排気ガスの空燃比を理論空燃比やリッチにして、流入する排気ガスの酸素濃度を低下させるNOx吸蔵能力回復用のリッチ制御を行うことにより吸収したNOxを放出させて、この放出されたNOxを併設した貴金属触媒により還元させる再生操作を行っている。

[0004]

このNOx吸蔵還元型触媒では、図5~図7に示すように、アルミナ等の触媒担体31Xa上に、白金(Pt)やパラジウム(Pd)等の貴金属触媒31Xbと、バリウム(Ba)等のアルカリ土類金属等で形成されるNOx吸蔵材(NOx吸蔵物質)31Xcを担持しており、図5に示すように、リーン(高酸素濃度)雰囲気下では、排気ガス中のNOは貴金属触媒31Xaの触媒作用により酸化されてNO2となりNO3-の形で触媒内に拡散し、NOx吸蔵材31Xcで硝酸塩の形で吸収される。

[0005]

そして、図6に示すように、空燃比がリッチになり酸素濃度が低下するとNO 3^- がNO2の形でNOx吸蔵材31Xcから放出され、排気ガス中に含まれている未燃HCやCOやH2等の還元剤により貴金属触媒31Xaの触媒作用を受けて、NO2はN2に還元される。この還元作用により、大気中にNOxが放出されるのを防止できる。

[0006]

また、このNOx吸蔵還元型触媒は、ディーゼルエンジンの燃料に含まれている硫黄分(サルファ)がNOx吸蔵材に蓄積し硫酸塩として安定化し、NOx吸蔵量が減少する。この硫黄被毒による触媒劣化が進展すると、NOxの浄化率の低下や燃費の悪化が生じるので、ある程度進捗した段階で、硫黄分(イオウ)を除去する硫黄パージ(サルファパージ)を行う必要がある。

[0007]

この硫黄パージは、触媒を高温かつ無酸素雰囲気にした上で一酸化炭素(CO

3/



)を供給し、 $NOx吸蔵材に硫酸バリウム(<math>Ba2SO_4$)として吸蔵されている硫黄分(S)を二酸化硫黄(SO_2)にして放出させ、NOx吸蔵能力を回復させている。

[0008]

以下、NOx吸蔵能力回復用のリッチ制御と硫黄パージ制御とは、共にリッチ 制御を行うので、ここでは、以下、まとめてリッチ制御ということにする。

[0009]

そして、このリッチ制御では、図8に示すように、リッチ制御Rの前期R1に おいては触媒出口の空気過剰率 λ ext (破線B)は、触媒入口の空気過剰率 λ en t (実線A)より高いが、後期R2に入ると急に低下し触媒入口の空気過剰率 λ ent と同じレベル又はそれ以下になる。

[0010]

従って、この触媒前後の酸素濃度差をモニターして、この酸素濃度差が小さくなるか、触媒出口の酸素濃度が触媒入口の酸素濃度よりも低下した場合に、触媒内のNO2 放出還元が完了したとして、この時点Reでリッチ制御を終了させる制御をおこなっている(例えば、特許文献1参照。)。

$[0\ 0\ 1\ 1]$

しかしながら、触媒前後の酸素濃度の変化と同時に、HC, CO等の還元剤の流出が発生するため、この酸素濃度の変化を酸素濃度センサで感知してから、リッチ制御を終了した場合には、ある程度のHC, CO等の還元剤が大気中に流出してしまうという問題が生じる。即ち、図9に示すように、リッチ制御の終了と同時にCO排出量(実線C')が増加する。

$[0\ 0\ 1\ 2\]$

これは、図6に示すように、リッチ制御前期R1においては、吸蔵材31Xc より放出された NO_2 の酸化還元反応により、排気中に O_2 が供給されるが、図7に示すように、リッチ制御後期R2においては、 NO_2 の放出還元が終了すると同時に排気中 O_2 の供給も終了するため、COも酸化されなくなりそのまま流出するからである。

[0013]



この還元剤の大気中への流出を防止するために、内燃機関の排気通路内に2次空気供給装置を配置し、流入排気ガスの空燃比をリーンからリッチに切換えた時に、2次空気供給装置から機関排気通路内に2次空気を供給して、NOx吸収剤から排出された過剰の未燃成分を、2次空気により酸化するようにしている内燃機関の排気浄化装置もある(例えば、特許文献2参照。)。

$[0\ 0\ 1\ 4\]$

【特許文献1】

特開平10-121944号公報 (第4頁右欄第5行~第13行,第 5頁左欄第21行~第30行)

【特許文献2】

特許第2658753号公報 (第2頁)

[0015]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、2次空気供給装置を備えるためには、電動式エアポンプやエアポンプから吐出される2次空気を排気管内に供給するための2次空気供給導管や、2次空気の供給を制御するための電磁式2次空気弁等が必要となり、排気ガス処理システムの構造が複雑化し、コストアップになるという問題が生じる。

[0016]

本発明は、上記の問題を解決するためになされたものであり、その目的は、排気ガス中のNOxの浄化のためにNOx吸蔵還元型触媒を用いる排気ガス浄化システムにおいて、NOx吸蔵還元型触媒の下流に、HC及びCOを浄化する酸素吸蔵機能付き酸化触媒等で形成される第2排気ガス浄化装置を設けることにより、リッチ制御終了時におけるHC, COの大気中への放出を防止することができる内燃機関の排気ガス浄化システムを提供することにある。

$[0\ 0\ 1\ 7]$

【課題を解決するための手段】

以上のような目的を達成するための内燃機関の排気ガス浄化システムは、内燃機関の排気通路にNOx吸蔵還元型触媒からなる第1排気ガス浄化装置を備えると共に、該第1排気ガス浄化装置の上流と下流に酸素濃度センサをそれぞれ備え



て構成され、該第1排気ガス浄化装置の触媒機能の回復のためのリッチ制御時に、前記両酸素濃度センサで検出した酸素濃度の差が所定の判定値以下になった時に該リッチ制御を終了する制御を行う排気ガス浄化システムにおいて、前記第1排気ガス浄化装置の下流に、HC及びCOを浄化する第2排気ガス浄化装置を配設して構成される。

[0018]

更に、上記の内燃機関の排気ガス浄化システムにおいて、前記第2排気ガス浄化装置を、NOx吸蔵還元型触媒、NOx吸蔵還元型触媒を担持したDPF、三元触媒、酸素吸蔵機能付き酸化触媒のいずれか一つ、又はこれらの内の幾つかの組合せで形成して構成する。

[0019]

なお、この第1排気ガス浄化装置の触媒機能の回復のためのリッチ制御には、 NOx吸蔵能力を回復するためのリッチ制御と、硫黄被毒による触媒劣化を回復 する硫黄パージのためのリッチ制御を含み、また、酸素濃度センサ及び酸素濃度 に関しても、空気過剰率センサ及び空気過剰率等の表示形態が異なっていても同 じ酸素濃度を対象とするものを含む。

[0020]

【発明の実施の形態】

以下、本発明に係る実施の形態の排気ガス浄化システムについて、図面を参照 しながら説明する。

$[0\ 0\ 2\ 1]$

図1に示すように、この排気ガス浄化システム1は、エンジン10の排気通路30に上流側から、NOxを浄化する第1排気ガス浄化装置31と、HCやCO等の還元剤を浄化する機能を有する第2排気ガス浄化装置32を備えて構成される。

[0022]

この排気ガス浄化システム1では、エンジン10の吸気通路20に上流側から エアクリーナー21、エアフローメータ22、MAF (マスエアフロー) センサ 23、吸気絞り弁 (インテークスロットル弁) 24が設けられている。



また、排気通路30には、第1排気ガス浄化装置31と第2排気ガス浄化装置32が設けられる。この第1排気ガス浄化装置31は、NOx吸蔵還元型触媒から形成され、また、第2排気ガス浄化装置32は、NOx吸蔵還元型触媒、NOx吸蔵還元型触媒を担持したDPF、酸素吸蔵機能付き酸化触媒、三元触媒のいずれか一つ、又はこれらの内の幾つかの組合せで形成される。

[0024]

更に、排気通路30には、排気温度センサ33、触媒入口排気濃度センサ34、触媒出口排気濃度センサ35、触媒入口温度センサ36、触媒出口温度センサ37が設けられる。この排気濃度センサ34,35は、酸素濃度(又は、空気過剰率λ)とNOx濃度を測定するセンサである。

[0025]

また、EGR通路40が設けられ、このEGR通路40には、EGRクーラー41とEGR弁42が配設されている。

[0026]

そして、エンジン10の燃料噴射を行うコモンレール噴射システム50及びエンジン全体を制御するECU(エンジンコントロールユニット)と呼ばれる電子制御装置(電子制御ボックス)60が設けられる。

[0027]

この排気ガス浄化システム1においては、空気Aはエアクリーナー21及び、エアフローメータ22、MAFセンサ23を通過して、電子制御装置50で制御される吸気絞り弁24により、吸気流量を調整され、エンジン10の吸気マニホールド20aからシリンダ内に供給される。

$[0\ 0\ 2\ 8]$

また、排気ガスGは、エンジン10の排気マニホールド30aを出て排気通路 30の第1排気ガス浄化装置31と第2排気ガス浄化装置32を順に通過して浄 化された排気ガスGcとなり、消音器(図示しない)を通過しテールパイプ(図 示しない)から排出される。

[0029]

そして、排気ガスGの一部であるEGRガスGeは、EGR通路40を通って EGRクーラ41で冷却された後、EGRバルブ42でON/OFFと流量調整 が行われ、吸気マニホールド20aに入り再循環する。

[0030]

第1排気ガス浄化装置 3 1 を形成する NOx 吸蔵還元型触媒は、図 5 ~図 7 に 示すように、この γ アルミナ等で形成したモノリスハニカムのセルを担持体 3 1 X a とし、この担持体 3 1 X a の表面に触媒金属 3 1 X b 、NOx 吸蔵材(NOx 吸蔵物質) 3 1 X x x を担持させて形成される。

[0031]

この触媒金属31 X b は、活性開始温度より高い温度域で酸化活性を持つ白金 (Pt) やパラジウム (Pd) 等で形成することができる。また、NO x 吸蔵材 31 X c は、カリウム (K), ナトリウム (Na), リチウム (Li), セシウム (Cs) 等のアルカリ金属、バリウム (Ba), カルシウム (Ca) 等のアルカリ土類金属、ランタン (La), イットリウム (Y) 等の希土類等でのいずれか一つまたは組合せで形成することができ、ガス中の酸素濃度が高い時にはNO x を吸蔵し、ガス中の酸素濃度が低い時にはNO x を放出する。

[0032]

この第1排気ガス浄化装置31では、図5に示すように、排気ガスがリーン状態(希薄燃焼)の高酸素濃度雰囲気下では、排気ガス中のN〇は触媒金属31X bの触媒作用により酸化されてNO2 となり、NO3 - の形で触媒内に拡散しN O x 吸蔵材31X c に硝酸塩(B a (NO3)2)の形で吸収される。つまり、炭酸バリウム(B a CO3)から硝酸バリウム(B a (NO3)2)に変化することで、選択的にNO2 を吸蔵する。

[0033]

される。この還元作用により、大気中にNOxが放出されるのを阻止することができる。

[0034]

ここでいう排気ガスをリッチ条件するとは、必ずしもシリンダボア内でリッチ 燃焼する必要はなく、NOx吸蔵還元型触媒からなる第1排気ガス浄化装置31 に流入する排気ガス中に供給した空気量と燃料量(シリンダボア内で燃焼した分も含めて)との比が理論空燃比に近いか理論空燃比より燃料量が多いリッチの状態の運転になればよい。

[0035]

また、第2排気ガス浄化装置32を形成するNOx吸蔵還元型触媒は、第1排気ガス浄化装置と同様なNOx吸蔵還元型触媒であり、また、NOx吸蔵還元型触媒を担持したDPF(ディーゼルパティキュレートフィルタ)は、第1排気ガス浄化装置と同じNOx吸蔵還元型触媒をDPFに担持させたものである。

[0036]

そして、三元触媒は従来から使用されている三元触媒であり、酸素吸蔵機能付き酸化触媒は、従来からある酸化触媒にOSC剤(酸素吸蔵材)としてCeO₂(セリア)等を添加したものである。

[0037]

そして、この排気ガス浄化システム1の制御方法は、図2に例示するような制御フローに従って行われる。

[0038]

この図2の制御フローは、エンジン10の運転中にエンジンの他の制御フロー と並行して、エンジンの運転中に繰り返し呼ばれて実行されるものとして示して いる。

[0039]

この制御フローがスタートすると、ステップS11で、NOx吸蔵能力の回復用、又は、サルファパージ用のリッチ制御が要求されているか否かを判定し、要求されていない(NO)場合には、ステップS14で通常のリーン燃焼(希薄燃焼)運転である通常のリーンモード運転を所定の時間(リッチ制御の判定間隔に

関係する時間)の間行い、リターンする。

[0040]

また、ステップS11で、リッチ制御が要求されている(YES)場合には、ステップS12でリッチ制御を行う。

[0041]

このリッチ制御は、シリンダ内への燃料噴射制御による多段噴射の燃料噴射量や噴射時期の調整とEGR調整と吸気絞り調整等によって、排気ガスの状態を酸素濃度がゼロに近いリッチ状態にする。つまり、燃料噴射制御において、多段噴射を行うと共に、触媒出口排気濃度センサ35から検出したλ(過剰空気率)をモニターし、目標のλtになるようにλをフィードバック制御する。この時、吸気量を計測するMAFセンサ23の出力をモニターしながら、EGR量や吸気絞り量をフィードバック制御する。

[0042]

そして、このリッチ制御においては、リッチ雰囲気の制御幅は酸素濃度を基準に行い、触媒入口の酸素濃度はNOx吸蔵材31Xcからの NO_2 の放出が可能な酸素濃度(例えば1%)以下に、かつ、触媒出口の酸素濃度はHC,COの酸化が行えて大気中への流出が発生しない酸素濃度(例えば1%)以上になるように制御する必要がある。

[0043]

このリッチ制御を所定の制御時間(リッチ制御の終了を判定する間隔に関係する時間)の間行って、ステップS13で、触媒出口の空気過剰率 λ ext と触媒入口の空気過剰率 λ ent の差($\Delta\lambda = \lambda$ ext $-\lambda$ ent)が所定の判定値 $\Delta\lambda$ th以下になっているか否か、即ち、触媒出口の酸素濃度と触媒入口の酸素濃度との差が所定の濃度差以下になっているか否かを判定する。

[0044]

ステップS 1 3 の判定で、空気過剰率の差 Δ λ が所定の判定値 Δ λ thより大きければ、ステップS 1 2 に戻って以下になるまでリッチ制御を行い、空気過剰率の差 Δ λ が所定の判定値 Δ λ th以下になると、リッチ制御を終了して、ステップS 1 4 の通常のリーンモード運転を行い、リターンする。

[0045]

そして、エンジンキーがOFFされるまで、この制御フローが繰り返し呼ばれて、スタートしては、ステップ $S11\sim S14$ を実行してリターンし、この制御フローが繰り返し実行される。

[0046]

なお、上記のフローでは、理解し易いようにフローを簡略化し、リッチ制御が必要か否かの判断のためのデータ入力やデータ処理の部分や、NOx吸蔵能力の回復のためのリッチ制御とサルファパージのためのリッチ制御との差異に基づく、ステップS12におけるリッチ制御内容の差や、エンジン運転の終了時に累積しているNOx量及び硫黄量やリーン運転継続時間等をメモリーに書込む等の終了処理等を省いて示している。

[0047]

次に、上記の構成の排気ガス浄化システム1における、リッチ制御の前期と後期とリッチ制御終了時の排気ガスの状態について説明する。

[0048]

リッチ制御の前期(初期)においては、NOx吸蔵材31XcからのNO2の放出還元は雰囲気中の酸素濃度があるレベル(約1%)以下にならないと行われないことと(図9のZ1部分)、図3に示すように、このリッチ制御Rの前期段階R1では、計測される触媒出口の酸素濃度が高い、即ち、空気過剰率 λ extが高いことから、触媒入口の酸素濃度の低下により、触媒前側部分ではNO2の放出還元が開始されるが、触媒後側部分では、触媒前側部分のNO2の放出還元により酸素濃度が高まるので、NO2の放出よりもCO,HCの酸化還元の方が強い(図9のZ2の部分)と推定される。実際に、触媒の出口へのHC,CO,NOxの流出(スリップ)は発生していない。

[0049]

また、リッチ制御Rの後期R2では、NO2の放出還元が触媒全域で行われ、 反応が終息し始めると、触媒後側の酸素濃度が低下し始め、触媒前側の酸素濃度 と同じ又はそれ以下まで低下してくる。即ち、図3に示すように、空気過剰率 λ ext が低下し始め、空気過剰率 λ ent に近づいてくる。この状態では触媒後側部 分における酸素濃度も低下しているので(図9のZ1部分)、CO, HCは酸化されず、触媒の下流側に流出し始める。

[0050]

以上のように、第1排気ガス浄化装置31のNOx吸蔵還元型触媒の内部では酸素濃度の変化に応じてNO₂の放出還元とHC, COの酸化が触媒前方から触媒後方へ時系列的に進行しているものと推定される。

[0051]

そして、リッチ制御が進行して、触媒内のNO2の放出還元が進行し、終了に近づくと触媒出口の酸素濃度が低下し触媒入口の酸素濃度と同じ又はそれ以下まで低下してきて、酸素濃度センサの出力差が所定の判定値に近づき、この所定の判定値を超えるので、即ち、空気過剰率の差 Δ λ が所定の判定値 Δ λ thを超えるので、この時点Reでリッチ制御を終了する。

[0052]

しかし、本発明においては、第2排気ガス浄化装置32を、第1排気ガス浄化装置31の下流に配設しているので、このリッチ制御Rの終了段階において、第1排気ガス浄化装置31から流出してくるHC, CO等の還元剤を、第2排気ガス浄化装置32で浄化できるので、これらの還元剤が大気中へ流出することを防止できる。

[0053]

つまり、第2排気ガス浄化装置32をNOx吸蔵還元型触媒やNOx吸蔵還元型触媒つきDPFで形成した場合には、この第2排気ガス浄化装置32内で、NO2の放出還元が進行中で酸素濃度が高い状態にあり、上流の第1排気ガス浄化装置32から流出してくるHC,CO等の還元剤をNO2の還元で消費したり、発生する O_2 で酸化するので、HC,CO等の還元剤の大気中へ流出を防止できる。

[0054]

また、第2排気ガス浄化装置32を三元触媒や酸素吸蔵機能を持った酸化触媒で形成した場合には、これらの触媒から放出された O_2 によりHC, COが還元されるので、同様にHC, CO等の還元剤の大気中へ流出を防止できる。

[0055]

従って、上記の構成の排気ガス浄化システム1によれば、リッチ制御が必要になった時にリッチ制御を行い、第1排気ガス浄化装置31の前後の酸素濃度差に基づいて行うリッチ終了時に、酸化しきれなかったHC, COを下流側の第2排気ガス浄化装置32で浄化して、HC, COの大気中への放出を防止することができる。

[0056]

この排気ガス浄化システム1による排気ガスの浄化の実施例を図3に示す。この実施例では、第2排気ガス浄化装置32をNOx吸蔵還元型触媒で形成しており、図3は、リッチ制御時の第1排気ガス浄化装置31の入口の空気過剰率 λ ent(実線A)と第1排気ガス浄化装置31の出口の空気過剰率 λ ext(一点鎖線B)の関係と、その時の第2排気ガス浄化装置32の下流におけるCO濃度(一点鎖線C)を示す。また、図3には、第2排気ガス浄化装置32を設けていない場合(比較例)のNOx吸蔵還元型触媒31Xの出口の空気過剰率 λ ext(破線B')とNOx吸蔵還元型触媒31Xの下流におけるCO濃度(破線C')も示してある。

[0057]

この実施例のCO濃度(一点鎖線C)と比較例のCO濃度(破線C')を比べると、実施例で、リッチ制御終了時のCOの流出が見られなくなっており、本発明の効果がよく分かる。

[0058]

【発明の効果】

以上説明したように、本発明に係る排気ガス浄化システムによれば、内燃機関の排気通路に設けられたNOx吸蔵還元型触媒からなる第1排気ガス浄化装置のNOx吸蔵能力の回復のためのリッチ制御、及び硫黄パージのためのリッチ制御時に、この第1排気ガス浄化装置の前後の酸素濃度センサで検出した酸素濃度の差が所定の判定値以下になった時に該リッチ制御を終了する制御を行う排気ガス浄化システムにおいて、第1排気ガス浄化装置の下流にHC及びCOを浄化する第2排気ガス浄化装置を配設したので、従来技術でリッチ制御の終了時に発生し

ていた、HC、CO等の還元剤の大気中へ流出を防止できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明に係る実施の形態の排気ガス浄化システムの構成を示す図である。

【図2】

本発明に係る実施の形態の排気ガスシステムの制御フローのフローチャートの 一例を示す図である。

【図3】

実施例と比較例における排気ガスの空気過剰率と一酸化炭素濃度を示す図である。

【図4】

従来技術における排気ガス浄化システムの構成を示す図である。

【図5】

NOx吸蔵還元型触媒の構成と浄化のメカニズムを模式的に示す図で、リーン制御の時の状態(NO2吸蔵)を示す図である。

【図6】

NOx吸蔵還元型触媒の構成と浄化のメカニズムを模式的に示す図で、リッチ制御の前期の状態(NO2放出還元)を示す図である。

【図7】

NOx吸蔵還元型触媒の構成と浄化のメカニズムを模式的に示す図で、リッチ制御の後期の状態(NO2 放出後)を示す図である。

【図8】

従来技術の排気ガス浄化システムにおけるリッチ制御時の触媒入口の空気過剰 率 λ ent と触媒出口の空気過剰率 λ ext の状況を示す図である。

図9】

従来技術の排気ガス浄化システムにおけるリッチ制御終了時の一酸化炭素の流 出状況を示す図である。

【図10】

NOx還元型触媒における酸素濃度とNOx, HC, COの浄化率との関係を

示す図である。

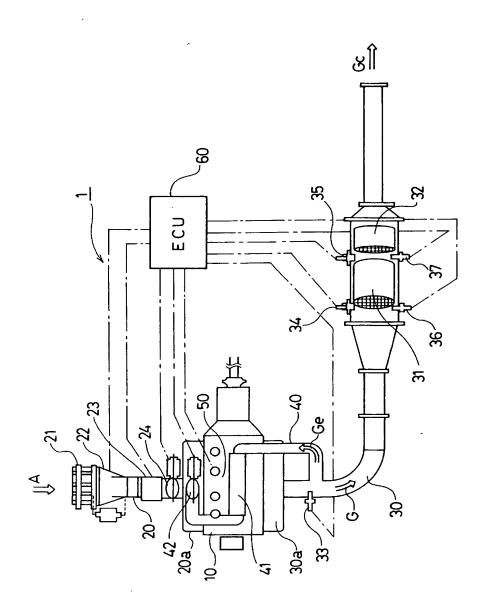
【符号の説明】

- 1 排気ガス浄化システム
- 10 内燃機関 (エンジン)
- 30 排気通路
- 31 第1排気ガス浄化装置 (NOx吸蔵還元型触媒)
- 32 第2排気ガス浄化装置
- 34 触媒入口排気濃度センサ (O2 & NOx 濃度センサ)
- 35 触媒出口排気濃度センサ (O₂ & N O x 濃度センサ)

【書類名】

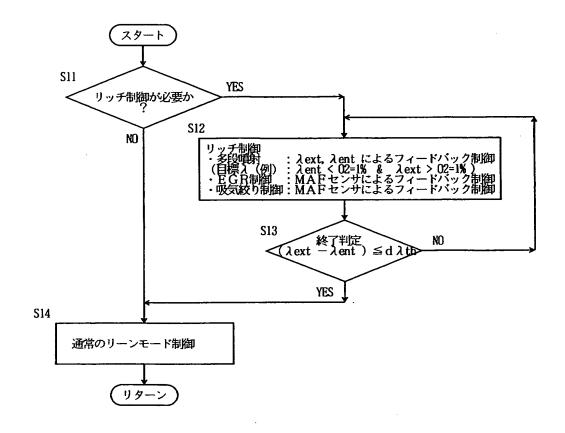
図面

【図1】



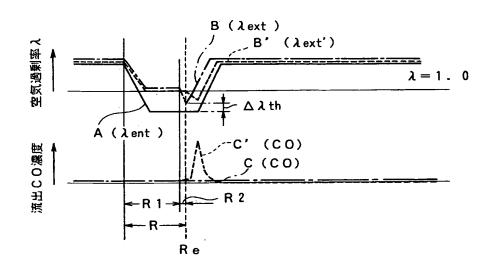
【図2】

[排気ガス浄化システムの制御フロー]

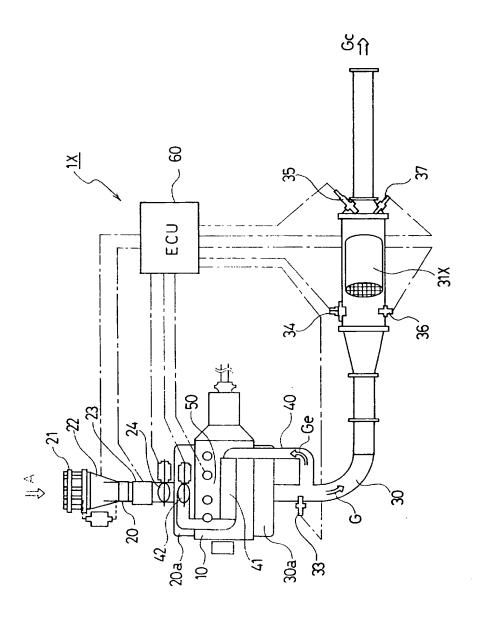


【図3】

[リッチ制御時の空気過剰率 λと С 〇の変化]

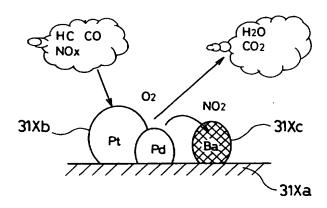


【図4】



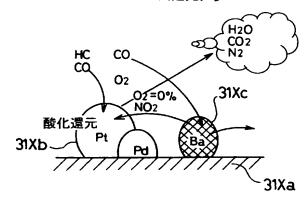
【図5】

[リーンモード制御(リーン状態:NOx吸蔵)]



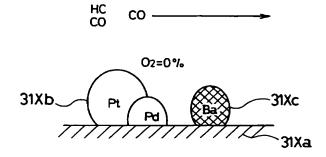
【図6】

〔リッチ制御前期(R1:NO。放出還元)〕



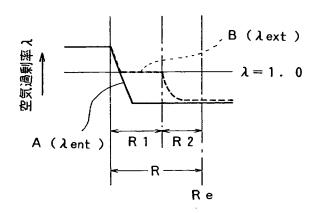
【図7】

[リッチ制御後期(R2:NOx放出後)]

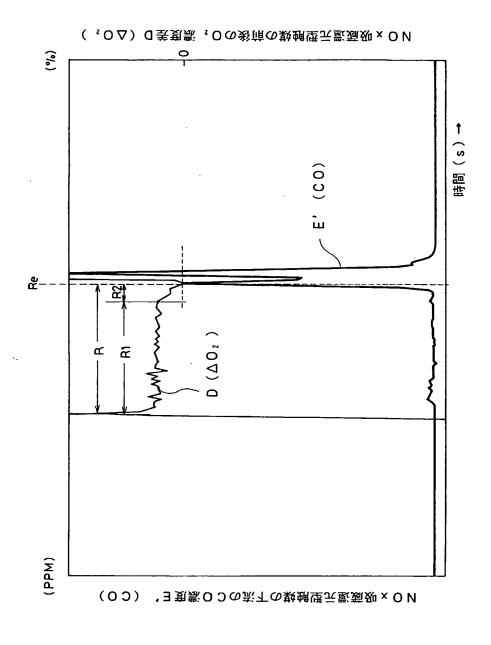


【図8】

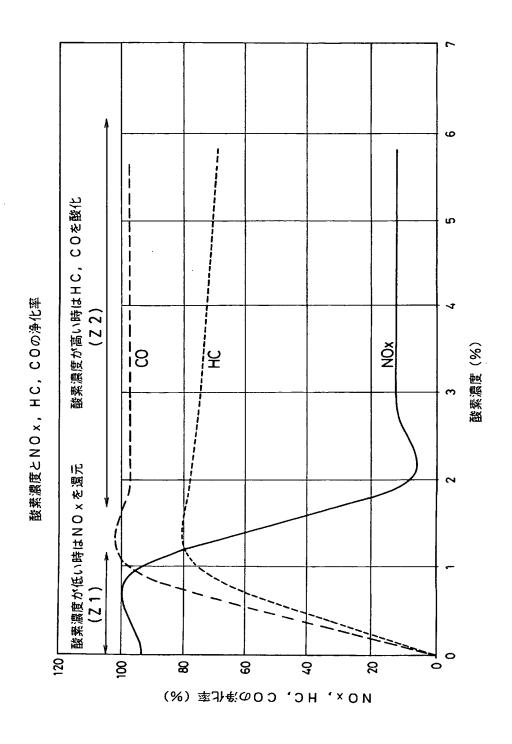
[リッチ制御時の空気過剰率λの変化]



[図9]



【図10】





【要約】

【課題】 排気ガス中のNOxの浄化のためにNOx吸蔵還元型触媒を用いる排気ガス浄化システムにおいて、リッチ制御終了時におけるHC, COの大気中への放出を防止することができる内燃機関の排気ガス浄化システムを提供する。

【解決手段】 内燃機関10の排気通路30にNOx吸蔵還元型触媒からなる第 1 排気ガス浄化装置31を備えると共に、該第1排気ガス浄化装置31の上流と下流に酸素濃度センサ34,35をそれぞれ備えて構成され、該第1排気ガス浄化装置31の触媒機能の回復のためのリッチ制御時に、前記両酸素濃度センサ34,35で検出した酸素濃度の差が所定の判定値以下になった時に該リッチ制御を終了する制御を行う排気ガス浄化システム1に、前記第1排気ガス浄化装置31の下流に、HC及びCOを浄化する第2排気ガス浄化装置32を配設する。

【選択図】 図1



特願2003-031184

出願人履歴情報

識別番号

[000000170]

1. 変更年月日

1991年 5月21日

[変更理由]

住所変更

住 所

東京都品川区南大井6丁目26番1号

氏 名 いすぐ自動車株式会社